(19) 日本国特許庁 (JP)

①特許出願公開

⑩公開特許公報(A)

昭58—144647

5)Int. Cl.3

F 02 D 23/00 F 02 B 37/00 F 02 D 33/00 識別記号

庁内整理番号 7604-3G

6657—3G 7604—3G ❸公開 昭和58年(1983)8月29日

発明の数 1 審査請求 未請求

(全 8 頁)

69ターボチヤージヤ焼付防止方法

②特

願 昭57-28627

29出

願 昭57(1982)2月24日

⑫発 明 者 伊藤嘉康

伊藤嘉康

豊田市トヨタ町1番地トヨタ自

動車工業株式会社内

⑩発 明 者 武田勇二

豊田市トヨタ町1番地トヨタ自 動車工業株式会社内

⑩発 明 者 末松敏男

費田市トヨタ町1番地トヨタ自

動車工業株式会社内

⑪出 願 人 トヨタ自動車株式会社

豊田市トヨタ町1番地

個代 理 人 弁理士 足立勉

明細書

1 発明の名称

ターポチャージャ焼付防止方法

2 特許請求の範囲

3 発明の詳細な説明

本発明はターボチャージャ付内燃機関のターボ チャージャ焼付防止方法、特にアイドル時のター ポチャージャの油圧不足および油流量不足による焼付を防止する方法に関する。

内燃機関に使用されるターボチャージの向上、排気がある日ので利用されるの情浄、燃費の向上おおり、が関する日ので利用されるののでがあり、でなってンツは車を利用して排気がでその回転運動によりインテークマニホールド側のアンスの回転である。

ところが、例えば自動車のエンジン高速回転走行、あるいは昇り坂での高負荷走行時において、エンジンよりの排気ガス温度は非常な高温となるのであるが、その様な走行後、未だ排気系の温度が低下しない内にアイドル状態になった場合、ターボチャージャの焼付がしばし発生し、いうトラブルを生じていた。

この原因は、エンジンより発生した大量の熱に

よりアイドル時にはほとんど回転していないターボチャージャの軸と軸受が潤滑油の油圧不足も加わって焼付くために、生じたものであった。

この問題を解決するものとして、アイドル時に常に通常レベル以上のエンジン回転速度を保持させる方法がある。

すなわち、エンジン回転速度を比較的高く設定することにより、エンジンよりターボチャージャへのオイルの流量を増大させて、ターボチャージャの焼けを防止するものである。

ところが、この方法によると、アイドル時に焼付を生じないような条件でも常にエンジンが比較 的高速回転となるところから、燃費が悪化するという問題が生じてきた。

本発明は上述したターボチャージャの焼付防止 と燃費の節約という相矛盾する問題を解決する方 法を提供するものである。

すなわち、本発明の要旨とするところは、ター ボチャージャ付内燃機関において、アイドル状態

フレッサハウジング 2 a に覆われている。そのコンプレッサ羽根車 2 の中心に対向したハウジング部分に吸入空気入口部 2 b が設けられ、コンプレッサ羽根車 2 の周辺に対向したハウジング部分に吸入空気出口部 2 c が設けられている。

上記吸入空気入口部2b は、空気上流方向下でエアフローメータ、エアクリーナに連なるパイプ7に接続されている。

上記吸入空気出口部 2 c は、インテークマニホールド 4 に連なるパイプ 8 に接続されている。

インテークマニホールド 4 はその一部が膨 臓 した形でサージタンク 9 を形成している。そしてサージタンク 9 の上流側にスロットルバルブ 1 0、下流側にインジェクタ 1 1 が設けられている。

」記パイプ 7 と上記サージタンク 9 の間には、ターボチャージャ 1 のコンプレッサ 羽根車 2 、パイプ 8 および スロットルパルプ 1 0 をパイパスして、アイドルスピードコントロール装置 1 2 が配設されている。

アイドルスピードコントロール装置12は、途

次に図面を参照しつつ本発明を説明する。

第1図は本発明方法の一実施例を表わすエンジン周辺部分の概略断面図である。

ここにおいて、1 はターボチャージャ、4 はィンテークマニホールド、5 はエンジン、および 6 はエキソーストマニホールドである。

ターボチャージャ1はその両端に羽根申2、3 を備え、その一方のコンプレッサ羽根申2はコン

中にコントロールパルプ 1 2 a が設けられたパイプ 構造をなし、上流側コントロールパイプ 1 2 b は、コンプレッサハウジング 2 a と接続しているパイプ 7 の内部に開口し、一方、下流側コントロールパイプ 1 2 c はサージタンク 9 の内部に開口している。

ターボチャージャ 1 のもう一方の羽根車であるタービン羽根車 3 はタービンハウジング 3 a に罹われている。そのタービン羽根車 3 の中心に対向したハウジング部分に排気ガス出口部 3 b が設けられ、タービン羽根車 3 の周辺に対向したハウジング部分に排気ガス入口部 3 c が設けられている。

上記排気ガス出口部3b は空気下流方向Bで排気管14に連なるパイプ13に接続されている。

上記排気ガス入口部3c は、エキソーストマニホールド6に連なるパイプ15に接続されている。

上記パイプ13とパイプ15はダイヤフラム1 6のためのパイパス17で一体に接続されている。

20は電子制御コニットであり、ダッシュボー ド等エンジンから離れ、熱や振動の影響を受けに くい場所に設けられている。

2 1 は車速センサである。車速センサ 2 1 は例 えばトランスミッションアウトブットシャフトに 設けられて回転する回転永久磁石 2 1 a と、この 永久磁石 2 1 a によってオン・オフ動作されるリ ードスイッチ 2 1 b とにより構成されて車速に比 例したパルス信号を電子制御ユニット 2 0 に送っ ている。

油圧センサ 2 2 は 軸受 1 a に付設され、潤滑用オイル入口 1 c より流入し、潤滑用オイル出口 1 d より流出するオイルの油圧信号を電子制御ユニット 2 0 に送っている。

23は回転速度検出手段に該当する回転角センサである。該回転角センサ23はディストリビュータ18内においてクランクシャフトと同期して回転するロータ23aと、このロータ23aの鋸歯状外周縁に対設された電磁ビックアップ23bとにより構成され、クランクシャフトが一定角度、例えば30°回転する毎にパルスを電子制御ユニット20に送っている。

4へ至る。

空気はインテークマニホールド4の上流側に設けられているスロットルパルプ10の開度に相応する量でサージタンク9へ流れ込み、次いでインシェクタ11より噴出した燃料と混合し、インレットパルプ26が開いた時にエンジンの燃焼室25へ流入する。

燃焼空25内で爆発し、そのエネルギーをピストン運動に変えた後の排気ガスは、アウトレットバルブ27が聞くとともにエキゾーストマニホールド6へ押し出され、次いでパイプ15を通過してターピン羽根車3に至り、ターピン羽根車3に回転運動を与えた後、排気管14から外部へ排出される。

上記ターピン羽根車3の回転力は輸1b を共道とするコンプレッサ羽根車2にそのまま伝わり、燃焼用空気を圧縮する力として利用される。

第2図は、上記第1図において説明した実施例 の電子制御を説明する回路図である。

電子制御ユニット20は、デジタルコンピュー

2 4 はスロットルポジションセンサである。 該 スロットルポジションセンサ 2 4 はインテークマニホールド 4 の上流側に位置し、スロットルバルブ 1 0 の開度を検出し、開度に応じた信号を電子 制御ユニット 2 0 に送っている。

以上の各センサの信号を受けた電子制御ユニット20は、それら各信号データを演算および解析判定し、必要ならば、アイドルスピードコントロール装置に出力信号を送り、コントロールバルブー12aのソレノイドにより、開度を調節して、アイドル時にエンジン燃焼空25への燃料および空気の供給量を増加させる。

次に走行時における空気および排気ガスの流れ を説明する。

燃焼用空気は外部より図示しないエアクリーナより取り込まれ、上流方向 Fよりパイプ 7 を通過して、ターボチャージャ 1 のコンプレッサ 羽根中 2 へ流入する。

ここで、空気はコンプレッサ羽根単2にて圧縮 され、パイプ8を通ってインテークマニホールド

タとして構成され、各種の演算処理を行なうマイクロプロセッサ(MPU)51、制御プログラム、演算定数等が予め格納されているリードオンリメモリ(ROM)52、ランダムアクセスメモリ(RAM)53および各種クロック信号を発生するクロック発生器54からその記憶および演算処理の分が構成されている。

これらMPU51、ROM52およびRAM53は双方向バス68を介して互いに接続されており、クロック発生器54はMPU51に接続されて、直接MPU51にクロック信号を送っている。

また、電子制御ユニット20は、油圧センサ2 2からの借身を受信し、記憶および演算処理を行うために、バッファ56、マルチプレクサ57、 A/D変換器58および入出カポート59を具備している。

油圧センサ22よりのアナログ信号はバッファ 56を介して、マルチプレクサ57の転送制御の むとにA/D変換器58に至る。ここでアナログ 信身は2進数のデジタル信号に変換され入出力ポ ート59とデータパス68を介して、MPU51 内に読み込まれる。

更に、電子制御ユニット20は、スロットルセンサ24、車速センサ27および回転角センサ23からの信号を受信し、記憶および演算処理を行うために、整形回路63および入力ポート61を員備している。

スロットルポジションセンサ 2 4 は、例えば、スロットルパルプの開度に応じた 4 ピット信号を発するものであり、該信号は入力ポート 6 1 とデータバス 6 8 を介して、MPU 5 1 へ続み込まれる。スロットルポジションセンサ 2 4 はアイドル状態を検出するためのものであるから、代りにアイドリングスイッチを用いることもできる。

車速センサ21および回転角センサ23よりのパルス信号は整形回路63により、MPU51が読み取れるようにパルス波形が整形された後、入カポート61とデータバス68を介して、MPU51に読み込まれる。

MPU51は、以上の各センサよりのデータと、

R O M 5 2 あるいは R A M 5 3 中の各種定数やデータを比較演算して、エンジンの状況を判定し、必要な場合に、出力ポート 6 7 に信号を出力する。M P U 5 1 よりの信号は出力ポート 6 7 を介して、駆動回路へ入り、アイドルスピードコントロールパルプ 1 2 a の開度を調整する。

第3 図は本発明の一実施例のフローチャートを表わす。この場合、該フローチャートの処理は、自動車エンジンの各種制御処理の内の一部分として設定されているので、第3 図はアイドルスピードコントロール(JSC)計算ルーチン 7 1 として部分図で表わされている。

ここにおいて、ステップ72はISCフィード
パックがなされているか否かを判定するステップ
であり、スロットルポジションセンサ24の信号
を車速センサ21の信号に基づいて判定する。この場合、スロットルパルプ12aが閉じており、
車速が0ならばISCフィードパック中(「YES」)であると判定して、処理はステップ73に
移る。そうでなければ「NO」と判定して、処理

はステップ80にうつる。

ステップ73はターボチャージャ1の抽圧が、必要とする値であるか否かを判定するステップであり、ターボチャージャ1の軸受1aに付設された油圧センサ22の信号に基づいて判定する。この実施例では油圧が0.7kg/cm 以下ならば「YES」と判定して、処理はステップ74に移り、

ステップ74は、既にシフト状態あるいはエアコン等による負荷状態に適応して設定されているエンジン目標回転速度が、必要とする値に設定されているか否かを判定するステップであり、電子制御ユニットのRAM中に設定された値に基づいて判定する。この実施例ではエンジン回転速度がである。「YES」と判定して、処理はステップ78に移る。

ステップ75は、エキゾーストマニホールド側

の温度が低下するまで ISCバルブがエンジン目標回転速度に見合った分だけの開度を保持するある一定の時間(TD)の計時が開始されるステップを表わす。計時はタイマーによりなされ、計時スタート前には必ずリセットがなされる。

ステップ76は上記RAM中のエンジン目標回転速度の値を700 rpm に設定するステップを表わす。実際の回転速度は常に回転角センサ23からのデータを電子制御ユニット20が監視し、RAM中のエンジン目標回転速度に調節されているステップ77はステップ76にて設定されたエンジンの目標回転速度の値に基づき、ISCのパルブが開かれ、エンジン回転速度を目標値に調節するステップを表わす。

ステップ 7 8 はステップ 7 5 にて タイマーにより 開始された 計時が I S C バルブ 開度保持時間 T D を経過したか否かを、 例えば、 フラグにより 判定するステップを表わす。 T D が経過したならば 「 Y E S 」と判定して、 処理はステップ 7 7 に移り、そうでなければ「 N O 」と判定して、 処理は

ステップ76に移る。

ステップ 79は ISCフィードバック時以外のアイドル状態、例えばエンジン始動直後のアイドル状態等のために設定された学習値に基づきIS Cバルフを開くステップを表わす。

ステップ80は車両走行状態において、特にエンジン出力を必要とする状態である過船域、例えば、昇り坂の走行等においてエンジン出力を高める必要がある場合をスロットルパルプ10の開度により判定するステップを表わす。ここで「YES」と判定されれば処理はステップ79に移る。

ステップ 8 1 は I S C パルプを完全に閉鎖する ステップを表わす。

次にエンジンの状態を想定してフローチャート の流れを追ってみる。

エンジンの水温が低い時のアイドル状態では I S C のフィードバックは行わないので、ステップ 7 2 では、「NO」と判定され、処理はステップ 8 O に移る。

テップ73に移る。

ステップ 7 3 では油圧が通常のアイドル状態の 軸受油圧以上でないとターボチャージャの軸が焼 付く危険があるので、この場合、油圧基準値 O. 7 kg/cm以下(「YES」)と判定されると、焼 付危険ありとして、処理はステップ 7 4 に移る。

ステップ 7 4 では、通常のアイドル状態のエンシン回転速度以上でないとターボチャージャの輸が焼付く危険があるので、この場合、回転速度基準値 7 0 0 rpm 未満(「YES」)と判定されると、焼付危険ありとして、処理はステップ 7 5 に移る。

ステップ75では、ISCバルブ開度保持時間 TD計時のためのタイマーがリセットされた後ス タートされる。

次いでステップ 76では、目標回転速度が70 〇 грa に設定される。

次いでステップ77では、ステップ76で設定 したエンジン目標回転速度700rpm に相応する 間度だけJSCバルブを開く。 ステップ80ではエンジン高出力はまだ必要ないのでターボチャージャは過給機として働かず、 「NO」と判定され、処理はステップ79に移る。

ステップ79では、ISCフィードバック時以外のアイドル状態あるいは高出力を必要としない 走行状態のために予め設けられたエンジン回転速 度に該当する学習値分だけ、ISCパルプを開く。

次いで処理は本ルーチンを抜け出し、他の処理 A に向う。

次に車両が昇り坂の走行や、高速走行等の状態にあって、エンジンが高負荷状態あるいは高速回転状態となり、ターボチャージャが過給機として働かなければならないときは、処理はステップ72、80を経てステップ81に至り、1SCバルフを全閉し、ターボチャージャのコンプレッサ羽根単によって圧縮された空気を逃さないようにしている。

次に上記のごとく、エンジンが高負荷状態あるいは高回転状態の後にアイドル状態となった場合、ステップ72では「YES」と判定され処理はス

このようにして、適常のアイドル状態では、クーポチャージャ1のコンプレッサ羽根車2が回転 せず、インテークマニホールド4側が外外の 圧になるところを、上記[SCバルブが開かれる ことにより外気圧に近づき、エンジンの出力が増加して、エンジン回転速度が増加し、目標回転速度700rpmが達成される。

次に、上記のような状態の後、油圧が 0 . 7 kg / cmf を越え、あるいはエンジン目標回転速度が 7 0 0 rpm 以上になった場合は、ステップ 7 3 ある いは 7 4 よりステップ 7 8 に処理が移る。

ステップ78では、エンジンのエキゾーストマニホールド側の温度がターボチャージャの軸が焼付かなくなる程度に低下したかを、ISCバルプ開度保持時間TD軽過すれば低下したものとみなして判定する。このステップ78では、時間TD軽過を判定する以外にエキゾーストマニホールド側の温度測定により判定してもよい。

ここで未だTDが経過していなければ、 ISC パルプはエンジン目標回転速度に相当する分だり 開いておく必要ありと判定され、ステップ76で目標回転を700 rpm とし、ステップ77で目標分だけパルプを開き、処理は他の処理Aに移る。

次にステップ78でTDが軽過したと判定されれば、次のステップ77に処理が移り、エンジンのエキゾーストマニホールド側はターボチャージャが焼付かない程度に冷却されたものとみなされ、「SCバルプ間度は、ステップ77で通常のアイドル状態の間度に戻される。

上述のごとく、ISCバルブ開度が通常のアイドル状態の開度に戻ることにより、アイドル時に負圧となっているインテークマニホールド4側に燃焼用空気が必要以上に流れ込むことがなく、エンジン回転速度は必要最小限に保持されることになる。

以上説明したごとく、本発明の特徴は、ターボチャージャ付内燃機関において、アイドル状態検出手段、内燃機関回転速度検出手段およびターボチャージャのコンプレッサ羽根車とスロットルバルブをバイ

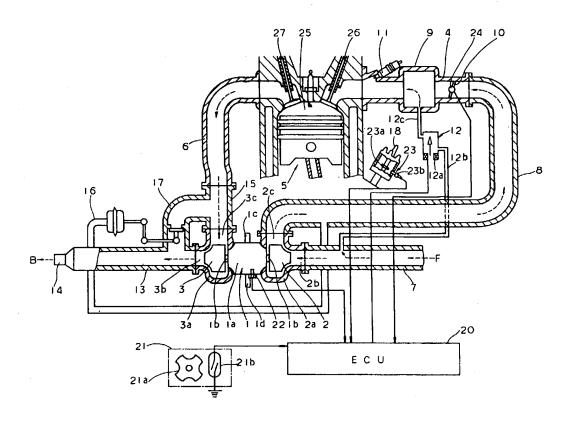
その結果、従来相反する操作である焼付防止と 繁費向上の両方を解決することができるのである。 4 図面の簡単な説明

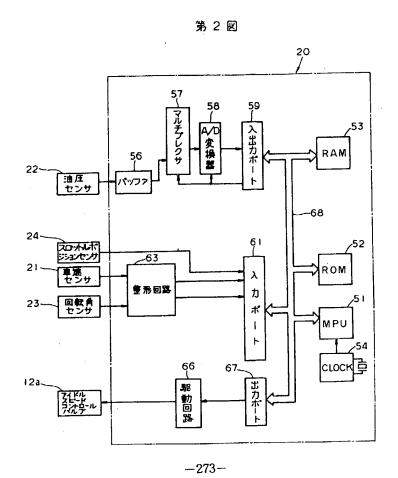
第1図は本発明方法によるターボチャージャ付内 燃機関の一実施例を表わす 概略 断面図、第2図はその回路図、第3図はその処理の推移を表わすフローチャートである。

- 1 … … ッターポチャージャ
- 2 … … … コンプレッサ羽根車
- 3 … … . . タービン羽根車
- 5 … … … エンジン
- 12……アイドルスピードコントロール装置
- 12a…コントロールバルブ
- 20……電子制御ユニット
- 2 1 … … 車速センサ
- 2 2 … … 油圧センサ
- 23 ……回転角センサ
- 2 4 … … スロットルポジションセンサ

代理人 弁理士 足立動

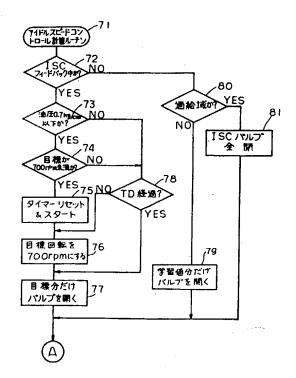
パスするアイドルスピードコントロール手段により、前記内 燃機関がアイドル状態であって油圧が予め定めた油圧基準値以下の状態および内燃機関の回転速度が予め定めた回転速度基準値未満の状態のときに、アイドルスピードコントロール手段の空気流量網節のためのコントロールパルプ開度を調節して、内燃機関の回転速度を前記回転速度を準値に網節することにある。





08/02/2004, EAST Version: 1.4.1

第3図



PAT-NO:

JP358144647A

DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 58144647 A

TITLE:

METHOD OF PREVENTING SEIZURE OF

TURBOCHARGER

PUBN-DATE:

August 29, 1983

INVENTOR-INFORMATION:

NAME ITO, YOSHIYASU TAKEDA, YUJI SUEMATSU, TOSHIO

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME

COUNTRY

TOYOTA MOTOR CORP

N/A

APPL-NO:

JP57028627

APPL-DATE: February 24, 1982

INT-CL (IPC): F02D023/00, F02B037/00, F02D033/00

US-CL-CURRENT: 60/605.3

ABSTRACT:

PURPOSE: To prevent seizure of bearings of a supercharger, by controlling the engine speed to a reference value and thereby keeping the bearing oil pressure at a reference value by increasing the engine speed by an idle-speed controlling means when both of the bearing oil pressure and the engine speed are lower than respective reference values at the time of idling operation.

CONSTITUTION: A turbocharger 1 supercharges combustion air to a combustion chamber 25 by carrying exhaust gas produced in the combustion chamber 25 to a turbine impeller 3 from an exhaust manifold 6 and turning the impeller 3 and also a compressor impeller 2. Here, output signal of a vehicle-speed sensor 21, a rotational angle sensor 23, a throttle sensor 24 and an oil pressure sensor 22 attached to a bearing 1a of the turbocharger 1 are all furnished to an ECU (engine control unit) 20. With such an arrangement, in case that the engine is in its idling operation and both of the bearing oil pressure

and the engine speed are lower than respective reference values, a control valve 12a is operated to control the engine speed to the reference value by an idle-speed controlling means 12.

COPYRIGHT: (C)1983,JPO&Japio